PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 03175355 A

(43) Date of publication of application: 30.07.91

(51) Int. CI

G01N 30/72 G01N 27/62 G01N 30/26

(21) Application number: 02225906

(22) Date of filing: 28.08.90

(30) Priority:

12.09.89 JP 01236683

(71) Applicant:

EISAI CO LTD

(72) Inventor:

ASAKAWA NAOKI
OE HIROSHI
YOSHIDA YUTAKA
SATO TADASHI
NEZU MASAO
ODA YOSHIYA

(54) METHOD AND APPARATUS FOR CONVERTING MOBILE PHASE IN HIGH PERFORMANCE LIQUID CHROMATOGRAPHY MASS ANALYSIS

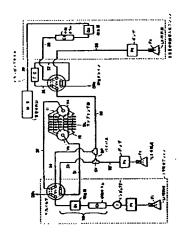
(57) Abstract:

PURPOSE: To freely select the mobile phase optimum to a component to be separated by separating the component in a sample by high performance liquid chromatography and subsequently diluting the mobile phase to catch only the component.

CONSTITUTION: A sample passes through a separation column C₁ along with a mobile phase L₁ to be separated into indivisual components which are, in turn, monitored by a detector D_1 . Subsequently, the individual components in the mobile phase L_1 are sent in a sampling part SL to be respectively stored in predetermined loops 11, 12.... A pump P3 is operated in this state to send the mobile phase dilution liquid L3 in a container F3 in the sampling part SL and the components are extruded along with the mobile phase L₁ to be sent in a trapping column TC to be trapped. The components gathered in the column TC are sent in a mass analyser MS through a line 36, a six-way valve V4 and a line 39 for the sake of analysis by changing over the six-way valve V4 to send the mobile phase L1 in a line 38 by a pump P3 and sending the mobile phase in the column TC

in the reverse direction from a line 37 through the valve V4.

COPYRIGHT: (C)1991, JPO& Japio



⑩ 日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A) 平3-175355

®Int. Cl. 5

識別記号

庁内整理番号

@公開 平成3年(1991)7月30日

G 01 N 30/72 27/62 30/26 C 7621-2G X 7529-2G A 7621-2G

審査請求 未請求 請求項の数 5 (全13頁)

❷発明の名称

高速液体クロマトグラフィー質量分析における移動相の変換方法と 装置

②特 願 平2-225906

20出 願 平2(1990)8月28日

優先権主張

⑩平1(1989)9月12日❸日本(JP)⑪特願 平1-236683

砲発 明 者

浅 川

直 樹

茨城県つくば市並木3丁目26-13

⑫発 明 者

大 江

浩 志

茨城県つくば市千現2-8-3

 豊

埼玉県本庄市本庄4-5-18

饱発 明 者

忠

千葉県我孫子市つくし野7-20-10 茨城県北相馬郡守谷町久保ケ丘3-7-2

御発明者 根

征夫古战

茨城県つくば市春日3丁目5番地1 つくばね寮202号室

の発明者・ の出願人 小田吉

大牧宗 ノ は川谷口 3 丁口 3 田地 1 ン 1 は 48 人

別出 願 人 エーザイ株式会社

里

東京都文京区小石川 4 丁目 6 番10号

⑩代 理 人 弁理士 渡 辺 勤 外1名

津

明 細 書

1. 発明の名称

高速液体クロマトグラフィー質量分析における移動相の変換方法と装置

2. 特許請求の範囲

- (1) 高速液体クロマトグラフィーにより試料中の成分を分離後移動相を希釈してトラッピングカラムで成分のみを捕捉して、該成分を新たな移動相で質量分析計に送ることを特徴とする高速液体クロマトグラフィー質量分析における移動相の変換方法。
- (2) 高速液体クロマトグラフィーにより試料中の成分を分離するセクションと成分を質量分析計に導入するセクションとを設け、これら両セクションの間に希釈液の挿入ラインと、希釈された移動相は通すが成分は捕捉するトラッピングカラムを配設した高速液体クロマトグラフィー質量分析における移動相の変換装置。
- (3) 高速液体クロマトグラフィーにより試料中の成分を分離するセクションと成分を質量分析

(5) 成分を質量分析計に導入するセクションに 分離カラムを配設した請求項 (2)乃至(4) の何 れかに記載の高速液体クロマトグラフィー質量 分析における移動相の変換装置。

率を調節自在にした高速液体クロマトグラフィ

一質量分析における移動相の変換装置。

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は、高速液体クロマトグラフィー質量 分析において、分離・分取を目的とする成分に 応じた移動相と成分(物質を含む)を質量分析 計に導入可能な移動相を自由に換えられるよう に構成した、高速液体クロマトグラフィー質量 分析における移動相の変換方法と装置に関する ものである。

(従来の技術)

従来の高速液体クロマトグラフィー質量分析 は第14図のように行われている。即ち、(F) は移動相(L)が入った容器、(P) はポ ンプ、(1)は分析する試料を注入するインジ ェクター、(C)は分離カラム、(D)は検出 器、(MS)は質量分析計であって、これらは 送液用のラインでつながれている。

そして、ポンプ(P)で送液された移動相 (L) は、インジェクター(I) から注入され た試料と共に分離カラム(C)に送り込まれ、 ここで試料中に含有される複数個の成分が個々 に分離され、次いで質量分析計(MS)に導入

ッファーは質量分析計の導入部の金属ノズルに バッファー成分が折出し、質量分析が不可能に なる。このため、高速液体クロマトグラフィー 質量分析における移動相には酢酸アンモニウム などの揮発性バッファーを用いなければならず、 分離される成分が極めて制限されてしまう。

② フリットFAB方式の場合、イオン化に必 要なマトリックス、例えばグリセロール、エチ レンジアミンなどを移動相に添加するが、この マトリックスの種類によっては分離される成分 が極めて制限されてしまう。また、用いる移動 相のバッファーが質量分析計に直接入るためイ オン化を抑制しないものに限られるので、サー モスプレー方式と同様に高速液体クロマトグラ フィー質量分析において分離される成分が極め て制限されてしまう。

従って、現在は、高速液体クロマトグラフィ 一質量分析が可能な成分は、移動相にバッファ ーを用いないで分離できる中性物質とか例えば 酢酸アンモニウムのような揮発性バッファーの

されるようになっている。質量分析計(MS) に導入される成分の存在は検出器(D)で予め 検出されるようになっている。

督量分析計 (MS) では、その導入部におい て先ず移動相(L)を除去すると同時に目的と する成分をイオン化して分析するのであるが、 除去手段やイオン化の手段にはいくつかの方式 があり、その方式によって使用可能な移動相、 分析可能な成分が制限されている。

その方式には例えばスプレー方式(サーモス プレー法、大気圧スプレー法、パーティクルビ ーム法)、フリットFAB方式、その他がある。 (発明が解決しようとする課題)

しかしながら、従来のものには以下の問題が ある。

① サーモスプレー方式の場合、イオン化には 電解質の存在が不可欠であり、高速液体クロマ トグラフィー質量分析での移動相にはバッファ - を用いる必要がある。しかし用いるバッファ 一については酢酸バッファーなどの不揮発性バ

移動相で分離可能な一部のイオン性成分(酸性、 塩基性化合物)が対象となっていて極めて限定 されている。特に、医薬品に使われる化合物に おいては、イオン性化合物が比較的多いので、 従来の高速液体クロマトグラフィー質量分析で は対応できないことが多い。

(課題を解決するための手段)

そこで、以上の技術的課題を解決するため以 下のような手段を構成した。

- (1) 高速液体クロマトグラフィーにより試料中 の成分を分離後移動相を希釈してトラッピング カラムで成分のみを捕捉して、該成分を新たな 移動相で質量分析計に送ることを特徴とする高 速液体クロマトグラフィー質量分析における移動 相の変換方法。
- (2) 高速液体クロマトグラフィーにより試料中 の成分を分離するセクションと成分を質量分析 計に導入するセクションとを設け、これら両セ クションの間に希釈液の挿入ラインと、希釈さ れた移動相は通すが成分は捕捉するトラッピン

グカラムを配設した高速液体クロマトグラフィ 一質量分析における移動相の変換装置。

- (3) 高速液体クロマトグラフィーにより試料中の成分を分離するセクションと成分を質量になりませんがあるセクションとを設けるでは分配では分離したが、これら異なアリング部に希釈液を挿入するでと、 若釈 これた移動相は通すが成分は補捉すると、 おいこれを動相は通すが高速液体クロマトグラフィー質量分析における移動相の変換装置。
- (4) (3)の変換装置において、サンプリング部からトラッピングカラムの間のラインに希釈を注入する移動相希釈バイパスを設け、かつ量を変えられるように構成して移動相の希釈率を調節自在にした高速液体クロマトグラフィー質量分析における移動相の変換装置。
- (5) 成分を質量分析計に導入するセクションに 分離カラムを配設した上記 (2)乃至(4) の高速

液体クロマトグラフィー質量分析における移動 相の変換装置。

(作用)

以上の構成からなる本発明によれば、試料中の成分を分離した後成分のみを捕捉して、 該成分を新たな移動相で質量分析計に送るようにしたことにより、成分を分離するのに成分に応じた最適な移動相を選択でき、従来は高速液体クロマトグラフィー質量分析が不可能だった物質の分析ができるようになる。

(実施例)

以下、本発明の実施例を説明する。

第1図において、(1)は高速液体クロマトグラフィーの分離セクションである。(Fi)は目的の成分を分離するための移動相(Li)を入れた容器であり、移動相(Li)は目的の成分を分離するのに最適なバッファーなどを適宜選択して使用する。

(P₁)はポンプ、(I) はインジェクター、(C₁)は分離カラム、(D₁)は検出器、(V₁)

はラインの切り替えを行う六方バルプであり、 (DRi)は不要な成分を移動相と共に排出する 排出ドレインであって、これらはステンレス管 等からなるラインで接続されている。

第2図は六方バルブ (V」)によって行われるラインの切り替え状態を示しており、図示しないコックを操作することにより、六方バルブ (V」)に接続されている経路が実線 (x) で示すものと点線 (y) で示すものに交互に切り替わるようになっている。

第1図において、(2)はセクション(1)で分離した成分を質量分析計(MS)に送るセクションであり、(Fz)は移動相(Lz)を入れた容器である。移動相(Lz)には後述するとかがカラム(TC)より成分を溶出しるで必要な揮発性バッファーやマトリックを含む移動相を使用し、例えばメタノールと存っているとでは、移動相は物質に合わせて適宜選択する。

(Pz)はポンプ、(Cz)は分離カラム、(Dz)は検出器である。 これら分離セクション
(1)と質量分析計導入セクション(2)の間
において、(Fz)は移動相希釈液(Lz)が充填
された容器、(Pz)はポンプ、(BP)は移動
相希釈バイパス、(SL)はサンプリング部、
(Vz)(Vz)はサンプリング部(SL)のルー
プを切り換える切り換えバルプである。なおる
釈液(Lz)の流量は調節できるようになっている。

第3図に示すようにサンプリング部(SL)には多数のループ(11)(12)…が装置されており、切り換えバルブ(Vz)(Vz)を切り換えて移動相の通る経路を任意のループに選択できるようになっている。こうして、分離セクション(1)で分離した成分を成分毎に異なるループ(11)(12)…に分けて貯溜ではるはっている。なお、実施例では6個のループ(11)~(16)が設けられているがル

特開平3-175355(4)

ープの数は任意に設定でき、例えば切り換えバルブを増設してループの数を更に増やすこともできる。

(V・)は対しています。 (V・)は対しています。 (V・)は対しています。 (DR・)は対しています。 (DR・)は対しています。 (DR・)は対しています。 (DR・)にを切っています。 (CC)にではないでは、 (CC)にではないできないでである。 (CC)にではないででででいません。 (CC)にではないでは、 (CC)にでいますができませる。 (CC)にでいますができませる。 (CC)にでいますができませる。 (CC)にでいますができませば、 (CC)にでいますができませば、 (CC)にではは、 (CC)にではは、 (CC)にでは、 (CC)にでは、 (CC)にでは、 (CC)には、 (CC)には、

次に、以上のように構成された装置を使用して移動相を変換する手段を説明する。

バルプ (V .)を切り換えてライン (3 3) とライン (3 1) を連通させる。

この状態でポンプ (P₃)を稼働して容器 (F₃)中の移動相希釈液 (L₃)をライン (33') (33)、バルブ (V₁)及びライン (31)からサンプリング部 (SL) に送り込み、成分を移動相 (L₁)と共に押しだしてライン (32)、バルブ (V₁)及びライン (34) (35)を通してトラッピングカラム (TC) に送り込んで、トラッピングカラム (TC) で成分を捕捉する。

また、この場合、移動相希釈バイパス(BP)から移動相希釈液(La)を適当量送液したがら、移動相の希釈率を調節して成分をトラった送り込むようにするにどかカラム(TC)で送り込む(TC)ではといる。即ち、トラッピングカラム(TC)で捕捉されるのであかがでよりではなりそれぞれ異なるのとうに移動相希釈バイパス(BP)を動相希釈液(La)を適当量注入して移動相

説明のため、各部分を結んでいるラインを第 1 図のように(30)~(39)と定義する。 先ず、ポンプ(P」)を稼働して移動相(L」) をライン(30)に送り込み、インジェクター (1)から試料を注入する。

試料は移動相(L」)と共に分離カラム(C」)を通過し、ここで試料中に含有されている個々の成分に分離され、分離された各成分は検出器(D」)でモニターされる。

次いで、移動相中の個々の成分は六方バルブ (V_1) を介してライン(3 1)を通り、サンブ リング部(S L)に送り込まれ、ここで切り換えバルブ (V_2) (V_3) によってそれぞれ所定の ループ (1 1) (1 2) … に貯溜される。

なお、バルブ(V₂)(V₁)の切り換えは試料中に含有されている個々の成分がそれぞれ異なるループに貯溜できるように、検出器(D₁)の検出信号に応じて行われる。

以上のようにしてループに適当量の成分が集まった後、ポンプ(Pi)の稼働を停止し、六方

の希釈率を成分に応じた値に調節してやると、 成分がトラッピングカラム (TC) で捕捉され やすくなるのである。

なお、ポンプ (P₃)によってライン (33') から送られた希釈液 (L₃)はバイパス (BP) からライン(34)とライン(35)の間に注 入される分と、ライン(33)を経てサンプリ ング部 (SL) 中の成分を移動相 (L:)と共に 押し出す分とに分配されるようになっているの で、例えばバイパス(BP)に流量調節バルブ (CV) などを設けて、その開閉度を変えるよ うにしてやれば、容易に移動相希釈液 (L₃)の 注入量を調節することができる。また、希釈液 (L_s)は目的成分をトラッピングカラム (T C) に補捉させると共に、分離セクション(1) で用いた移動相(しい)中のバッファーを取 り除くことを目的とするものであって、例えば 逆相系では一般に水などが使用でき、順相系で は一般に炭化水素やハロゲン化炭化水素(例え ばヘキサン、クロロホルム等)などが使用できる。 しかして、希釈されてライン(35)を通過した成分と移動相は六方バルブ(V4)を経由してライン(36)からトラッピングカラム(TC)に送り込まれ、トラッピングカラム(TC)において成分が捕捉される。そして、移動相(L1)と移動相希釈液(L2)の混合液はトラッピングカラム(TC)を通過して、ライン(37)及び六方バルブ(V4)を経由し、排出ドレイン(DR2)から排出される。

こうしてトラッピングカラム(TC)に集められた成分は、六方バルブ(Vs)を切り換えてライン(37)を連通させ、この状態でポンプ(Ps)で移動相(Ls)を経てライン(38)に送り込み、バルブ(Vs)を経てライン(37)からトラッピングカラム(TC)に逆の方向から移動相を送り込むことによって、ライン(39)を介して質量分析計(MS)に送り込まれ、分析される。

従って、以上の手段によれば分離セクション

なおいてのないでであり、シンプのないでであり、シンプのないでであり、シンプのないでであり、シンプのでは、「P・2)やボンプ(P・2)やボンプ(P・2)やボンプ(P・2)を動画にでいる。を自己には、「C・2)をでは、「C・2)をでは、「C・3)をでは、「C・3)を使用であるが、「C・3)を使用であるが、「C・3)を使用をした。

ないていていて、「C・3)には、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)に、「C・3)を使用すると、「C・3)を使用するに、「C・3)を使用するに、「C・3)を使用するに、「C・3)を使用するに、「C・3)を使用するに、「C・3)に、「C・4)に、「C・4)に、「C・4)に、「C・4)に、「C・5)に

また、セクション(1)とセクション(2)の分離モードを換えることにより、更に分離効果が発揮でき、D体とし体の分離もできるようになる。

(実験例)

(1)で用いた第1の移動相(Li)を排除し、セクション(2)において第2の移動相で成分を質量分析計(MS)に導入するようしているので、分離するのに成分に応じた最適な第1の移動相が選択でき、バッファーやマトリックスも自由に選択して添加できる。

ここで、本発明者らが行った実験の結果を示す。

実験1

トコフェロールの同族体α、β、 r、δ各々10μgを含有する試料を使用し、分離セクション (1)において、カラム (C₁)はInertsil ODS-2 (4.6φ×150mm ガスクロ工業 (株)製)、移動相はメタノール、検出は U V 275nm、流量 1.0ml/minの条件とし、セクション (2)において、カラム (C₂)はInertsilODS-2 (0.7φ×150mmガスクロ工業 (株)製)、移動相は 0.5%グリセロールを含有するメタノール、検出は U V 275nm、流量 0.02 ml/minの条件とした。

そして、移動相希釈液(L₃)は 0.5% グリセロールを含有するメタノール・水の混合液(10:90)、流量 0.5ml/min、トラッピングカラム (TC) は Inertsil ODS-2 (2.1 $\phi \times 50$ mm ガスクロ工業 (株) 製)、質量分析計 (MS)にフリットFAB方式を備えた質量分析計 (JE

OL JMS-HX100、日本電子(株) 製)とした。

別に、分離セクション(1)において、移動相に1.25%のリン酸を添加し、質量分析を行ったところ、不揮発性バッファーであるリン酸を添加したことによる影響はみられずαートコフェロールの分子イオンピーク430を感度良く測定できた(第7図)。

質量分秒計に送れることが分かった。

即ち、本発明のようにセクション(2)におけるカラム(C2)を設けた場合には、検出器 (D2)のモニターの様子は第8図のようになって、成分が通過した場合に顕著にシャープなピークを示す結果が得られた。

これに対して、分離カラム(C2)を設けずに、 トラッピングカラム(TC)から検出器(D2) に成分を直接送るようにした場合には、検出器 (D2)のモニターの様子は第9図のようになり、 成分は幅広なピークを示す結果となった。

以上のようにしてカラム(Cz)を設けることにより、成分はカラム(Cz)により濃縮され、質量分析計に導入されるため、カラム(Cz)は感度向上に重要な役割を果たすことが分かった。実験3

 α 、 β 、 δ トコフェロール各々 1 μ g をトラッピングカラム(TC)で同時に捕捉し、セクション(2)のカラム(C $_{2}$)で分離を行った。なお、セクション(2)において、カラム(C

以上のように、質量分析に必要なイオン化を 抑制するリン酸のような不揮発性バッファーを 用いても本装置では影響なく質量分析ができた。 実験2

 α - トコフェロール 1 μ g をトラッピングカラム(TC)で捕捉し、セクション(2)の(分離)カラム(C $_z$)の有無の影響について検討を行った。

なお、セクション(2)において、カラム
(Cz)はInertsil ODS-2(0.7 ϕ × 150 mm ガス
クロ工業(制製)、移動相(Lz)はメタノール、 検出はUV 282nm、流量0.02 ml/min の条件と し、移動相希釈液(Lz)はメタノール・水の混合液(30:70)、流量 1.0 ml/min 、トラッピングカラム(TC)はInertsil ODS-2(4.0 ϕ × 10 mm ガスクロ工業(制製)とした。

この結果、本発明のようにトラッピングカラム (TC)で成分を捕捉してから、移動相(Lz) でカラム(Cz)を設けたセクション(2)に送 るように構成すると、濃縮された状態で成分を

z)はInertsil ODS-2 (0.7 ø×150 mmガスクロ工業 (株) 製)、移動相 (Lz)はメタノール)、検出はUV275nm、流量0.02 ml/minの条件とし、移動相希釈液 (L3)はメタノール・水の混合液 (30:70)、流量1.0 ml/min、トラッピングカラム (TC) はInertsil ODS-2 (4.0 ø×10mm ガスクロ工業 (株) 製)とした。

また、ラインの内径を 0.1 ø mmとして装置を構成し、実験を行った。

分離セクション(1)で溶出させた α 、 β 、 δ トコフェロールを、バルプ (V1)を切り換えずにサンプリング部 (S1) の同じループに、わざと混ぜて採取した。こうして、 α 、 β 、 δ トコフェロールが混ざった状態でトラッピングカラム (T1) で捕捉し、バルプ (V4)を切り換えてセクション(2)のカラム (C2) で分離を行った。

以上のようにしてカラム (C_2)で α 、 β 、 δ トコフェロールが分離される様子を検出器 (D

特開平3-175355(7)

2)でモニターしたところ、第10図の曲線(4 5)のようになり、カラム(C 2)でα、β、δ トコフェロールのそれぞれに分離されたことが 分かった。この結果、セクション(1)で目的 成分の分離が充分にできなかったような場合で も、セクション(2)に設けた分離カラム(C 2)で更に分離を行うように構成することにより、 分離度の高い、精度の良い質量分析ができ、分 析の信頼度が向上することが分かった。

実験 4

また、セクション(2)に設けた分離カラム (C₂)の内径を0.4 ¢×150 mと小さくした 場合において、ライン(36)の管の内径と分 離した関係について検討した。

 α 、 β 、 δ トコフェロール各々 1 μ g をトラッピングカラム (TC) で同時に捕捉し、セクション (2) のカラム (Cz) で分離を行った。なお、セクション (2) において、カラム (Cz) は Inerts il ODS-2 (0.4 ϕ × 1 5 0 皿ガスクロ工業 (株) 製)、移動相 (Lz) は λ λ λ λ λ

(C₂)の内径を小さくした場合には、分離が不 充分であるが、ライン(36)の内径を太くす ると、ライン(36)内で分離に適したグラデ ィエント効果が生じているものと考えられる。 実験5

本発明のように、カラム (C1)とカラム (C2)は各々の分離に最適な移動相が選択でき、両者の間において分離モードの異なったカラムが分離分析しようとする物質に合わせて適宜選択することが出来る。

ベラパミルを含有する血漿中の試料に対し、カラム (C ₁)に逆相モード、カラム (C ₂)に光学分割モードのカラムを各々使用し、カラム (C ₁)にてベラバミルを分離し、更にカラム (C ₁)にてベラバミルの光学異性体の分離を行った。分離セクション (1) において、カラム (C ₁)は Inertsil ODS-2 (4.6 ¢ × 150mm ガスクロ工業 (株) 製) 、移動相は5mm1ーペンタンスルホン酸ナトリウムを含むアセトニトリル:水 (3 : 7、PH 3.0) 、検出はU V 230nm 、流量1.

エタノール (80:20) 、検出は U V 282nm、流量 0.01 ml/minの条件とし、移動相希釈液 (Ls) はメタノール・水の混合液 (30:70) 、流量 1.0ml/min、トラッピングカラム (TC) はInertsil ODS-2 (4.0 ¢×10mm ガスクロ工業 (株) 製)とした。

なお、この理由は実験3のように分離カラム

0 m / min の条件とし、セクション(2)において、カラム(C₂)はウルトロン(ULTRON)ES-0 VM(4.6 ID×150 m信和化工铸製)、移動相は20 mMリン酸二水素カリウムを含むテトラハイドロフラン:エタノール:水(1:8:91)、検出はUV230nm、流量1.0 ml/min の条件とした。

そして、移動相希釈液(L₃)は 5 mMリン酸ー水素カリウム・リン酸二水素カリウム(ph 7 .5)、流量 4 .0 mZ/min 、トラッピングカラム(T C)はウルトロン(ULTRON)ES-0 VMG(1 0 m× 4 .0 mID信和化工㈱製)とした。

実験1と同様に、分離セクション(1)において、検出器(D)によりベラパミルが分離さけて溶出される様子をモニターし、バルブ(V)を切り換えてサンプリング部(SL)に採取した。第13図のクロマトグラム(40)は検出器(D)のモニター状態を衷しており、ベラパミルが検出されたことを示している。

こうしてベラパミルを採取した後、希釈液

(L₃)を送液して、ベラパミルをトラッピング カラム (TC) で捕捉し、その後、バルブ (V₄)を切り換えてセクション (2) のカラム (C₃)で再度分離を行った。

以上のようにしてカラム (C2)でベラパミルが再び分離される様子を検出器 (D2)でモニターしたところ、第13図のクロマトグラムのようになり、この曲線を分析した結果、ピーク (43) でベラパミルのし体が分離されていることが分かった。

実験2、3及び5をにおいて、カラムC』を 設置することは感度が向上し、精度のよい分析 ができることや、D体とL体の分離ができるな ど、このシステムに於いて重要な役割を果すこ とがわかった。

また、実験4において、ライン(36)を他の ラインよりも内径の太い管で構成すると、更に 分離が良好に行われることがわかった。

(発明の効果)

また、サンプリング部からトラッピングカラムの間に移動相希釈バイパスのラインを設け、移動相の希釈率を調節できるように構成することにより、希釈率を成分に応じた最適な値に調整でき、トラッピングカラムで成分を捕捉しやすくなる。

加えて、分離セクションで目的成分の分離が 充分できないような場合であっても、質量分析 計に導入するセクションに更にカラムを設けて 分離を行うことにより、より精度の高い質量分析ができるようになり、分析の信頼度の向上が 図れる。また、これら2つのカラムの組合せに よって、成分をD体とし体に分離することもで きるようになる。

4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明装置の一例を示す全体図、第2図は六方バルブの説明図、第3図はサンプリング部の説明図、第4、5図は実験1の結果を示すクロマトグラム、第6、7図は同マススペクトルグラム、第8、9図は実験2の結果を示

以上何れにしても、本発明によれば分離しようとする成分に最適な移動相をオンラインで自由に選択できるので、従来分析できなかった成分も分析できるようになる。しかも、各バルブ、ポンプ等は任意に制御可能であり、操作性は極めてよい。

また、分離セクションで分取した試料中の成分をサンプリング部に貯溜し、トラッピングカラムで濃縮して質量分析計にオンラインで導入できるので、不安定な成分でも分解させないで質量分析できる。

また、大型のサンプリング部を用いたり、或は複数回試料を注入して目的成分をトラッピングカラムで濃縮するようにすることにより、試料中に微量しか存在しない成分でも充分な量を採取して質量分析することができる。

そして、分離した成分をサンプリング部で成分毎に異なるループに貯溜することにより、多数の成分を含んでいる試料も一つの装置で同時に分析できるようになる。

すクロマトグラム、第10図は実験3の結果を 示すクロマトグラム、第11、12図はライン (36)の内径を細くした場合と太くした場合 とを比較するクロマトグラム、第13図は実験 5の結果を示すクロマトグラム、第14図は従 来の高速液体クロマトグラフィーの説明図である。

1…分離セクション

2…質量分析計への導入セクション

C…分離カラム

D ··· 検出器

DR…ドレイン

F … 容器

I … インジェクター

P…ポンプ

L…移動相

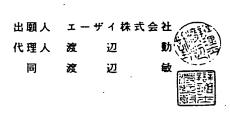
MS…質量分析計

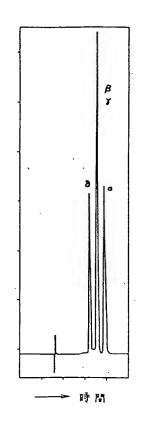
SL…サンプリング部

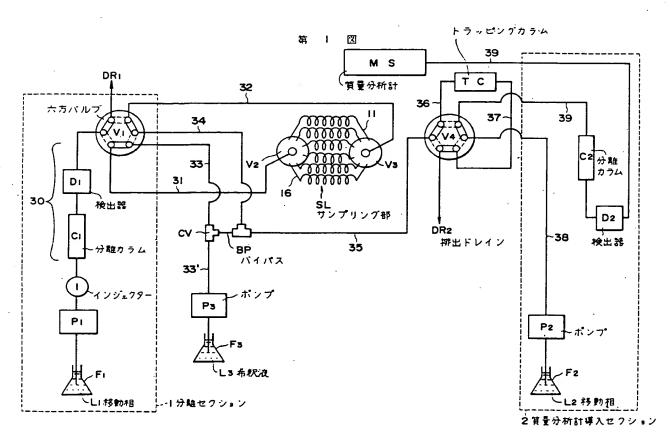
TC…トラッピングカラム

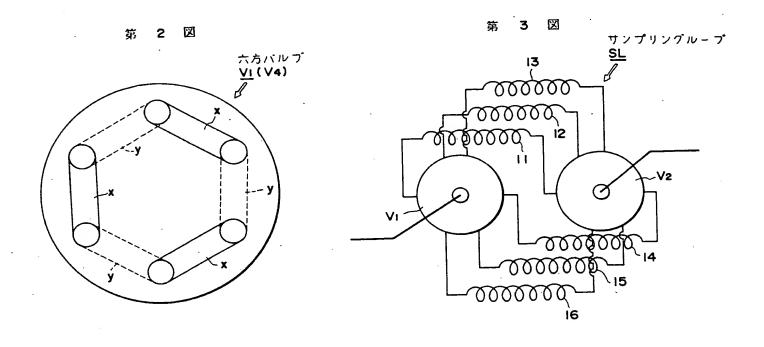
V…バルブ

第 4 図

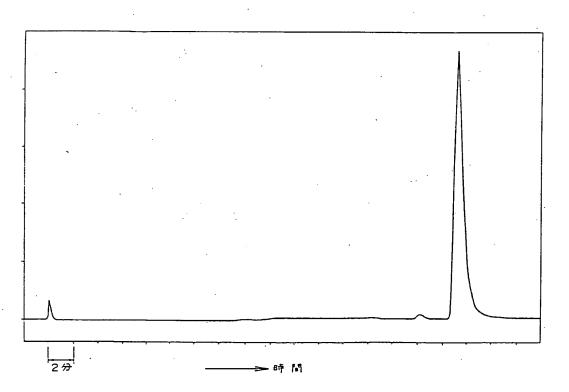




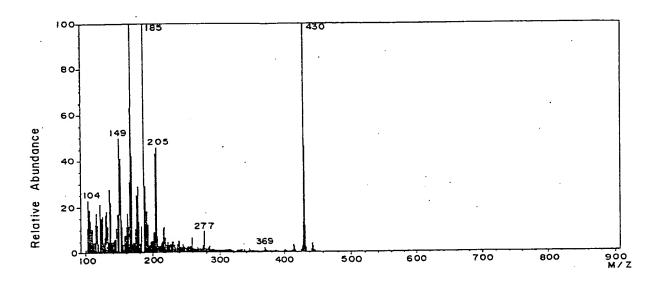




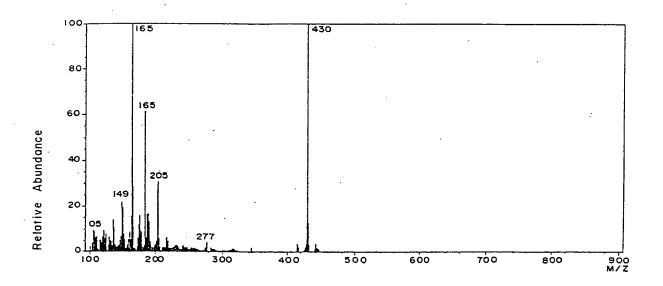
第 5 図



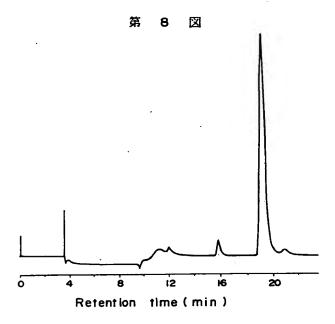
第 6 図

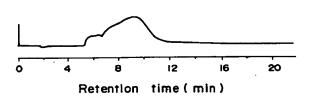


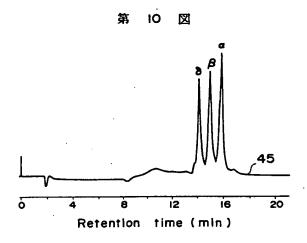
第 7 図

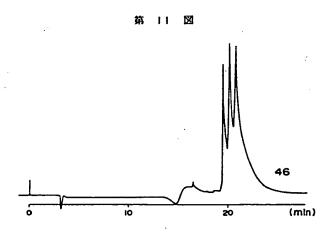


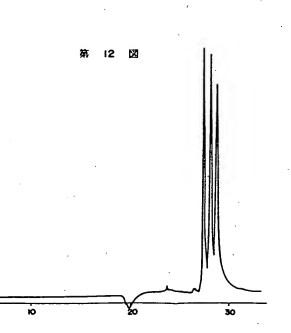
第 9 図

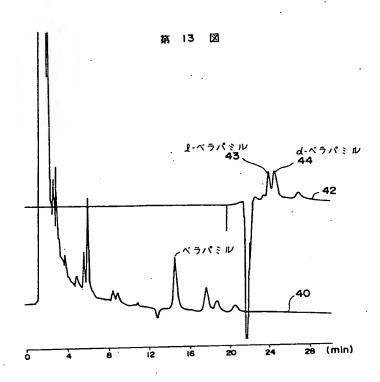












笠 14 図

